

# STUDI ANALISIS DIMENSI DAN STABILITAS TUBUH BENDUNGAN URUGAN BERINGIN SILA

**Natalia Yuliana Margaretha**

Jurusan/Program Studi Teknik Sipil, Fakultas Teknik, Universitas Palangka Raya  
Jln. Hendrik Timang, Palangka Raya, e-mail: nataliahurek21322@gmail.com

**I Made Kamiana**

Jurusan/Program Studi Teknik Sipil, Fakultas Teknik, Universitas Palangka Raya  
Jln. Hendrik Timang, Palangka Raya, e-mail: kamianamade@eng.upr.ac.id

**Dwi Anung Nindito**

Jurusan/Program Studi Teknik Sipil, Fakultas Teknik, Universitas Palangka Raya  
Jln. Hendrik Timang, Palangka Raya, e-mail: dwi\_anungnindito@eng.upr.ac.id

**Abstract:** Beringin Sila embankment dam is a water reservoir construction that is planned to overcome the imbalance quantity of water available to meet the needs of the community in the Utan District, Sumbawa Regency. Therefore, the analysis of dimensions and stability needs to be carried out to obtain an effective dam construction to collect water and meet dam safety requirements that are influenced by forces acting on the dam. The calculation methods used in determining the dimensional analysis are flooded retesting for 1.000 years and the S.M.B. method. The stability calculation method used is the *Cassagrande* method to determine the seepage line formation with the terms  $Q_f < Q_{inflowmax}$ , Forchheimer to draw a seepage flow-net, Bishop to determine the stability of the dam's body slope with the condition  $S_f > 1,2$ . Dimension calculation results in 87 meters high dam, 13 meters wide beam, 800,93 meters long dam, upstream slope 1: 4, downstream slope 1: 3, horizontal drainage dimensions 2 meters x 240 meters. The results of the analysis of the stability of the dam seepage obtained  $11,88 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{sec} < 11,88 \text{ m}^3/\text{sec}$  (safe). The analysis results in the stability of the dam slope at the condition of the after construction slope upstream 4,34 (safe) and slope downstream 2,99 (safe), the dam water level reaches a full elevation of 2,13 (safe), and the condition of the dam rapid drawdown sudden 3,82 (safe). The results of the stability analysis of boiling and piping obtained  $6,44 \times 10^{-6} \text{ m/sec} < 0,06 \text{ m/sec}$  (safe).

**Keywords:** dimension analysis, stability analysis, rock fill dam

**Abstrak:** Bendungan urugan Beringin Sila merupakan konstruksi penampung air yang direncanakan untuk mengatasi masalah ketidakseimbangan kuantitas air yang tersedia dalam memenuhi kebutuhan masyarakat di Kecamatan Utan, Kabupaten Sumbawa. Oleh karena itu, analisis dimensi dan stabilitas bendungan perlu dilakukan dengan tujuan memperoleh konstruksi bendungan yang efektif untuk menampung air dan memenuhi syarat keamanan bendungan yang dipengaruhi oleh gaya-gaya yang bekerja pada bendungan. Metode perhitungan yang digunakan dalam menentukan analisis dimensi yaitu penelusuran banjir kala ulang 1.000 tahun dan metode S.M.B. Metode perhitungan stabilitas yang digunakan yaitu metode *Cassagrande* untuk mengetahui formasi garis depresi dengan syarat  $Q_f < Q_{inflowmaks}$ , Forchheimer untuk menggambar jaringan trayektori, dan Bishop untuk mengetahui stabilitas lereng tubuh bendungan dengan syarat  $F_k > 1,2$ . Hasil perhitungan dimensi diperoleh tinggi bendungan 87 meter, lebar mercu 13 meter, panjang bendungan 800,93 meter, kemiringan lereng hulu 1:4, kemiringan lereng hilir 1:3, dimensi drainase horisontal 2 meter x 240 meter. Hasil analisis terhadap stabilitas aliran filtrasi bendungan diperoleh  $11,88 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{det} < 11,88 \text{ m}^3/\text{det}$  (aman). Hasil analisis terhadap stabilitas lereng bendungan pada kondisi baru selesai dibangun sisi hulu 4,34 (aman) dan hilir 2,99 (aman), pada kondisi muka air bendungan mencapai elevasi penuh 2,13 (aman), dan pada kondisi bendungan mengalami penurunan air mendadak 3,82 (aman). Hasil analisis stabilitas terhadap *boiling* dan *piping* diperoleh  $6,44 \times 10^{-6} \text{ m/det} < 0,06 \text{ m/det}$  (aman).

**Kata kunci:** : analisis dimensi, analisis stabilitas, bendungan urugan

## PENDAHULUAN

Pembangunan bendungan urugan merupakan salah satu solusi yang dipilih untuk mengatasi ketidakseimbangan kuantitas air yang tersedia untuk memenuhi tingginya tingkat kebutuhan air masyarakat suatu daerah, mengingat salah satu fungsi bendungan adalah sebagai konstruksi penampung air.

Tahapan pembangunan bendungan secara umum terdiri atas tahapan studi, penyelidikan, perencanaan, pelaksanaan konstruksi, serta operasi dan pemeliharaan (Soedibyo, 2003). Tahapan perencanaan bendungan urugan merupakan salah satu proses penting dalam tahapan pembangunan bendungan karena tahapan ini bertujuan untuk menganalisis dan menentukan kapasitas kemampuan bendungan yang direncanakan sebagai konstruksi penampung air.

Untuk mendapatkan konstruksi bendungan urugan yang efektif menampung kebutuhan air rencana dan memenuhi syarat keamanan bendungan, maka perlu diketahui bagaimana analisis dimensi dan analisis stabilitas tubuh bendungan urugan agar tujuan perencanaan bendungan dapat terpenuhi. Adapun jenis bendungan urugan yang dianalisis adalah bendungan urugan batu dengan inti vertikal.

## TINJAUAN PUSTAKA

### Dimensi Bendungan Urugan

Dalam perhitungan analisis dimensi tubuh bendungan urugan terdapat beberapa faktor yang mempengaruhi antara lain kebutuhan air, volume tampungan rencana, dan penelusuran banjir. Berdasarkan pertimbangan terhadap faktor tersebut maka dimensi tubuh bendungan urugan dapat diketahui dengan menentukan tinggi jagaan, tinggi bendungan, lebar puncak bendungan, panjang bendungan, kemiringan lereng hulu dan kemiringan lereng hilir bendungan, pelindung lereng bendungan, pondasi bendungan, serta drainase bendungan.

Rumus, syarat, dan metode yang digunakan dalam analisis dimensi tubuh bendungan urugan adalah :

1. Kebutuhan air dan tampungan bendungan

$$Vol.TN = Vol.TH + Vol.TM \quad (1)$$

dengan  $Vol.TN$  = volume tampungan normal ( $m^3$ ),  $Vol.TH$  = volume tampungan hidup ( $m^3$ ),  $Vol.TM$  = volume tampungan mati ( $m^3$ ) (Soedibyo, 2003).

2. Penelusuran banjir

$$\frac{I_1 + I_2}{2} + \psi_1 = \varphi_2 \quad (2)$$

dengan  $I_1$  dan  $I_2$  = debit *inflow* ( $m^3/det$ ),  $\psi_1$  = tampungan ke-i per satuan waktu dikurangi debit *outflow* ke-i ( $m^3/det$ ),  $\varphi_2$  = tampungan ke-n per satuan waktu ditambah debit *outflow* ke-n ( $m^3/det$ ) (Soemarno, 1987). Penelusuran banjir menggunakan metode penelusuran banjir lewat waduk dengan kala ulang 1.000 tahun.

3. Dimensi tubuh bendungan

- a. Tinggi jagaan ( $H_f$ )

$$H_f = \Delta H + h_w + h_a + h_i \quad (3)$$

$$H_f = \Delta H + \frac{h_e}{2} + h_a + h_i \quad (4)$$

$$H_f = h_w + \frac{h_e}{2} + h_a + h_i \quad (5)$$

dengan  $H_f$  = tinggi jagaan (m),  $h_w$  = tinggi ombak akibat tiupan angin (m) (ditentukan menggunakan metode S.M.B),  $h_e$  = tinggi ombak akibat gempa (m),  $h_a$  = tinggi kemungkinan kenaikan permukaan air waduk apabila terjadi kemacetan-kemacetan pada pintu bangunan pelimpah (m),  $h_i$  = tinggi tambahan yang didasarkan pada tingkat urgensi dari waduk (m) (Sosrodarsono dan Takeda, 2002). Dari ketiga persamaan tersebut dipilih persamaan dengan hasil terbesar.

- b. Tinggi bendungan ( $H$ )

$$H = Elv.MAB - Elv.DB + H_f \quad (6)$$

dengan  $H$  = tinggi bendungan (m),  $Elv.MAB$  = elevasi muka air banjir (m),  $Elv.DB$  = elevasi dasar bendungan (m), dan  $H_f$  = tinggi jagaan (m) (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

- c. Lebar mercu (b)

$$b = \left( 3,6 \times H^{1/3} \right) - 3,0 \quad (7)$$

dengan  $b$  = lebar mercu (m) dan  $H$  = tinggi bendungan (m) (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

- d. Panjang bendungan (L)

Panjang bendungan ditentukan berdasarkan keadaan topografi lokasi bendungan (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

- e. Kemiringan lereng hulu dan kemiringan lereng hilir

1.) Kemiringan lereng hulu ( $F_{su}$ )

$$F_{su} = \frac{m - k \times j'}{1 + k \times j' \times m} \times \tan \phi > 1,1 \quad (8)$$

dengan  $F_{su}$  = angka keamanan kemiringan lereng hulu,  $m$  = kemiringan lereng hulu,  $k$  = koefisien gempa,  $\phi$  = sudut geser dalam bahan timbunan ( $^{\circ}$ ), dan  $j'$  = berat volume dalam air ( $\text{ton}/\text{m}^3$ ) (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

2.) Kemiringan lereng hilir ( $F_{sd}$ )

$$F_{sd} = \frac{n - k}{1 + k \times n} \times \tan \phi > 1,1 \quad (9)$$

dengan  $F_{sd}$  = angka keamanan kemiringan lereng hilir,  $n$  = kemiringan lereng hilir,  $k$  = koefisien gempa, dan  $\phi$  = sudut geser dalam bahan timbunan ( $^{\circ}$ ) (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

## f. Pelindung lereng

Pelindung lereng hilir dan hulu bendungan urugan dapat digunakan hamparan batu pelindung atau *riprap* (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

## g. Pondasi bendungan

Pondasi bendungan urugan yang direncanakan dapat ditentukan berdasarkan kondisi geologi lokasi as bendungan (Anonim, 2003).

## h. Drainase bendungan

Drainase bendungan urugan yang dipilih adalah tipe drainase horizontal.

## Stabilitas Bendungan Urugan

Stabilitas terhadap konstruksi tubuh bendungan urugan bertujuan untuk menentukan dimensi bendungan urugan yang tepat sehingga mampu menahan beban-beban dan gaya-gaya yang bekerja pada tubuh bendungan selama bendungan (Soedibyo, 2003). Analisis terhadap stabilitas tubuh bendungan urugan terdiri atas analisis stabilitas tubuh bendungan terhadap aliran filtrasi, analisis terhadap stabilitas lereng tubuh bendungan, dan analisis stabilitas tubuh bendungan urugan terhadap sufosi dan *piping*.

Rumus, syarat, dan metode yang digunakan dalam analisis dimensi tubuh bendungan urugan adalah :

## 1. Analisis stabilitas lereng terhadap aliran filtrasi

## a. Formasi garis depresi

Perhitungan formasi garis depresi menggunakan metode *Cassagrande* dan rumus yang digunakan adalah :

$$y_o = (h^2 + d^2)^{1/2} - d \quad (10)$$

dengan  $y_o$  = ordinat (m),  $h$  = jarak vertikal (m), dan  $d$  = jarak horisontal (m) (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

b. Jaringan trayektori aliran filtrasi (*seepage flow-net*)

Jaringan trayektori digambar menggunakan metode grafis Forchheimer (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

## c. Kapasitas aliran filtrasi

$$Q_f = \left( \frac{N_f}{N_p} \right) \times k \times H \times L \quad (11)$$

dengan  $Q_f$  = kapasitas aliran filtrasi ( $\text{m}^3/\text{det}$ ),  $N_f$  = angka pembagi dari garis trayektori aliran filtrasi,  $N_p$  = angka pembagi dari garis equipotensial,  $k$  = koefisien filtrasi,  $H$  = tinggi tekanan air total (m), dan  $L$  = panjang profil melintang tubuh bendungan (m), dengan syarat  $Q_f < 2\% \times Q_{inflowmax}$  (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

## 2. Analisis stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan

Analisis stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan dihitung menggunakan metode Bishop dengan syarat  $F_k \geq 1,2$  dan rumus yang digunakan adalah :

$$F_k = \frac{1}{\sum W \times \sin \alpha} \sum \left[ c' \times b + \left( (W - (u \times b)) \tan \phi \right) \times \frac{\sec \alpha}{1 + \frac{\tan \phi' \times \tan \alpha}{F_k}} \right] \quad (12)$$

dengan  $F_k$  = faktor keamanan,  $W$  = berat segmen tanah (ton),  $c'$  = kohesi tanah ( $\text{ton}/\text{m}^2$ ),  $b$  = lebar segmen tanah (m),  $u$  = tegangan air pori ( $\text{ton}/\text{m}^2$ ),  $\phi$  = sudut geser dalam tanah ( $^{\circ}$ ), dan  $\alpha$  = sudut antara garis vertikal dan jari-jari  $R$  ( $^{\circ}$ ) (Soedarmo dan Purnomo, 1997).

3. Analisis stabilitas terhadap *boiling* dan *piping*

$$v = k \times i \quad (13)$$

$$c = \sqrt{\frac{w_1 \times g}{F \times \gamma_w}} \quad (14)$$

Syarat keamanan terhadap *boiling* dan *piping* adalah  $v < c$ , dengan  $v$  = kecepatan aliran filtrasi pada bidang keluarnya ( $\text{m}/\text{det}$ ),  $k$  = koefisien filtrasi,  $i$  = gradient debit,  $w_1$  = berat butiran bahan dalam air

(ton/m<sup>3</sup>),  $g$  = percepatan gravitasi (m/det<sup>2</sup>),  
 $F$  = luas permukaan yang menampung  
 aliran filtrasi (m<sup>2</sup>), dan  $\gamma_w$  = berat isi air  
 (ton/m<sup>3</sup>) (Sosrodarsono dan Takeda, 2002).

## METODE PENELITIAN

### Lokasi Penelitian

Lokasi penelitian adalah lokasi rencana bendungan urugan Beringin Sila yang berada di Sungai Utan, Desa Tengah Kecamatan Utan Kabupaten Sumbawa Provinsi Nusa Tenggara Barat dengan koordinat lokasi pada 8°27'28,85" LS dan 117°7'37,36" BT.

### Data Perencanaan

Data perencanaan yang digunakan dalam analisis dan perhitungan adalah berupa data sekunder yang terdiri dari data topografi, data hidrologi, data geologi teknik, dan data mekanika tanah.

### Tahapan Analisis dan Perhitungan

Tahapan analisis dan perhitungan yang digunakan dalam perencanaan tubuh bendungan urugan adalah :

1. Menghitung kebutuhan air dan tampungan bendungan.
2. Menghitung penelusuran banjir (menggunakan metode penelusuran banjir dalam waduk).
3. Menentukan dimensi tubuh bendungan urugan.
  - a. Menghitung tinggi jagaan (dengan perhitungan tinggi ombak akibat tiupan angin menggunakan metode SMB).
  - b. Menghitung tinggi bendungan.
  - c. Menghitung lebar mercu bendungan.
  - d. Menentukan panjang bendungan.
  - e. Menentukan kemiringan lereng hulu dan hilir tubuh bendungan dengan syarat  $F_s \geq 1,1$ .
  - f. Menentukan jenis pelindung lereng hulu dan lereng hilir pada tubuh bendungan.
  - g. Menentukan jenis pondasi bendungan.
  - h. Menentukan jenis drainase bendungan.
4. Menghitung analisis stabilitas tubuh bendungan urugan.
  - a. Stabilitas lereng terhadap aliran filtrasi.
    - 1.) Formasi garis depresi dihitung menggunakan metode *Cassagrande*.
    - 2.) Jaringan trayektori digambar menggunakan metode grafis *Forchheimer*.

3.) Kapasitas aliran filtrasi.

- b. Stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan dihitung menggunakan metode Bishop dengan syarat  $F_s \geq 1,2$ .
- c. Stabilitas terhadap *boiling* dan *piping*.

## HASIL DAN PEMBAHASAN

### Kebutuhan Air dan Volume Tampungan

Kebutuhan air irigasi dan air baku maksimal masing-masing sebesar 55.987.200 m<sup>3</sup> dan 2.680.560 m<sup>3</sup>, sehingga total kebutuhan air rencana adalah 58.667.760 m<sup>3</sup>. Selain merencanakan kebutuhan air, juga direncanakan volume tampungan mati maksimal yaitu sebesar 4.200.000 m<sup>3</sup> dengan elevasi permukaan tampungan mati berada pada elevasi +104,50.

Berdasarkan data-data tersebut dapat ditentukan elevasi dan volume tampungan untuk M.A.R dan M.A.N. M.A.R direncanakan dengan ketinggian minimal 50 cm, sehingga diketahui elevasi rencana M.A. adalah +105 dengan volume tampungan M.A.R adalah 4.571.428,57 m<sup>3</sup>. M.A.N direncanakan berdasarkan volume tampungan normal sebesar 64.042.857,14 m<sup>3</sup> pada elevasi +161.

### Penelusuran Banjir

Penelusuran banjir yang dilakukan pada bangunan pelimpah berpengaruh pada tubuh bendungan urugan dalam bentuk ketinggian muka air banjir dan digunakan untuk menentukan dimensi tinggi bendungan. Berdasarkan hasil perhitungan penelusuran banjir dalam waduk diperoleh debit *outflow* rencana dengan kala ulang 1.000 tahunan ( $Q_{1.000}$ ) adalah sebesar 291,63 m<sup>3</sup>/det, tinggi air di atas ambang pelimpah adalah 1,61 meter, dan elevasi muka air banjir adalah +162,61.

### Dimensi Tubuh Bendungan Urugan

Tubuh bendungan urugan direncanakan berupa bendungan urugan batu dengan inti kedap air tegak dan perhitungan dimensi tubuh bendungan urugan dapat dilakukan berdasarkan data hasil perhitungan terhadap tampungan bendungan, muka air normal, muka air banjir, dan tampungan mati.

1. Tinggi jagaan  
 Tinggi jagaan tubuh bendungan dapat diperoleh dengan memilih nilai terbesar dari kombinasi hasil perhitungan terhadap tinggi

kemungkinan kenaikan permukaan air waduk yang terjadi akibat timbulnya banjir abnormal ( $\Delta h$ ) = 0,10 meter, tinggi jangkauan ombak yang disebabkan oleh angin ( $h_w$ ) = 0,53 meter, tinggi ombak akibat gempa ( $h_e$ ) = 3,41 meter, tinggi kemungkinan kenaikan permukaan air waduk apabila terjadi kemacetan pada pintu bangunan pelimpah ( $h_a$ ) = 0,00 meter, dan tinggi tambahan ( $h_i$ ) = 1 meter. Berdasarkan hasil kombinasi perhitungan, nilai terbesar tinggi jagaan adalah 3,24 meter > nilai tinggi jagaan standar untuk bendungan dengan tinggi antara 50-100 meter yaitu 3 meter, sehingga tinggi jagaan yang digunakan adalah 3,24 meter.

## 2. Tinggi bendungan

Dengan elevasi dasar bendungan rencana pada +80, elevasi M.A.B pada +162,61 dan tinggi jagaan sebesar 3,24 meter, maka tinggi bendungan rencana adalah 85,84 meter. Namun dengan mempertimbangkan terjadinya penurunan tubuh bendungan dan adanya proses konsolidasi, maka ditambahkan faktor besar penimbunan ekstra (*extra banking*) sebesar 1% dari tinggi bendungan yaitu sebesar 0,86 meter, sehingga total tinggi bendungan rencana adalah 87 meter dan elevasi mercu bendungan pada +167.

## 3. Lebar mercu bendungan

Lebar mercu bendungan hasil perhitungan adalah 13 meter.

## 4. Panjang bendungan

Panjang bendungan ditentukan berdasarkan tinggi bendungan dan topografi bendungan, sehingga diperoleh panjang bendungan adalah 800,93 meter.

## 5. Kemiringan lereng hulu dan kemiringan lereng hilir

Kemiringan lereng hulu dan kemiringan lereng hilir tubuh bendungan direncanakan

sebesar 1V:4H dan 1V:3H dengan nilai faktor keamanan ( $F_s$ ) masing-masing sebesar  $1,62 > 1,1$  (aman) dan  $1,23 > 1,1$  (aman).

## 6. Pelindung lereng tubuh bendungan

Pelindung lereng tubuh bendungan direncanakan berupa hamparan batu (*riprap*) di sisi hulu dan hilirnya. Ketebalan lapisan *riprap* dapat ditentukan berdasarkan nilai  $h_w$  pada perhitungan tinggi jagaan, yaitu 0,53 meter.

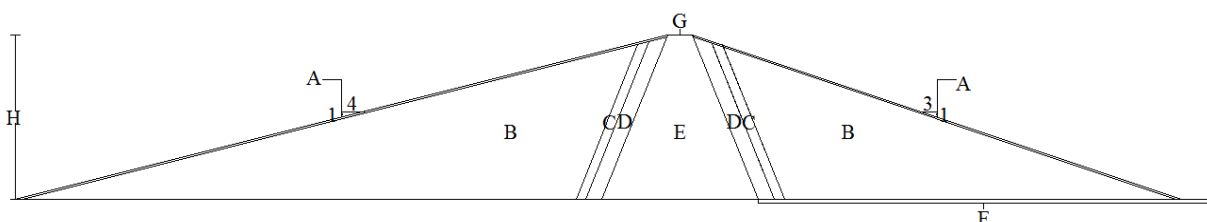
Dengan nilai  $h_w$  sebesar 0,53 meter, maka diperoleh diameter rata-rata batu pelindung 25 cm, ketebalan minimum hamparan batu pelindung 30 cm dan direncanakan setebal 100 cm, serta ketebalan minimum lapisan filter sebesar 15 cm dan direncanakan tebal lapisan filter kasar sebesar 500 cm, dan ketebalan lapisan filter halus sebesar 800 cm.

## 7. Pondasi bendungan

Pondasi bendungan direncanakan sesuai dengan keadaan geologi as bendungan. Berdasarkan kondisi geologi pada as lokasi bendungan, maka direncanakan formasi batuan yang digunakan sebagai pondasi adalah berupa pondasi alluvial dengan kualifikasi material berupa material lepas berukuran bongkah, kerakal, kerikil, pasir, lanau, lempung sebagai endapan sungai.

## 8. Drainase bendungan

Drainase bendungan direncanakan berupa drainase horizontal pada bagian bawah bendungan atau disebut dengan drainase alas. Drainase alas digunakan pada bendungan dengan zona kedap air yang lebar karena efek peningkatan kekedapan airnya yang cukup baik. Drainase alas horizontal direncanakan menggunakan material filter halus. Kedalaman drainase alas sebesar 2 meter dan panjang 240 meter.



**Gambar 1.** Penampang melintang bendungan urugan rencana

Keterangan :

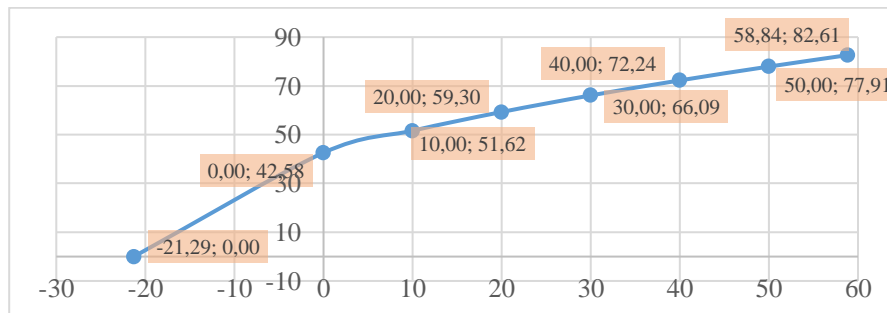
A = Riprap	E = Inti lempung
B = Batu	F = Drainase horizontal
C = Filter kasar	G = Mercu bendungan
D = Filter halus	H = Tinggi Bendungan

### Stabilitas Tubuh Bendungan Urugan

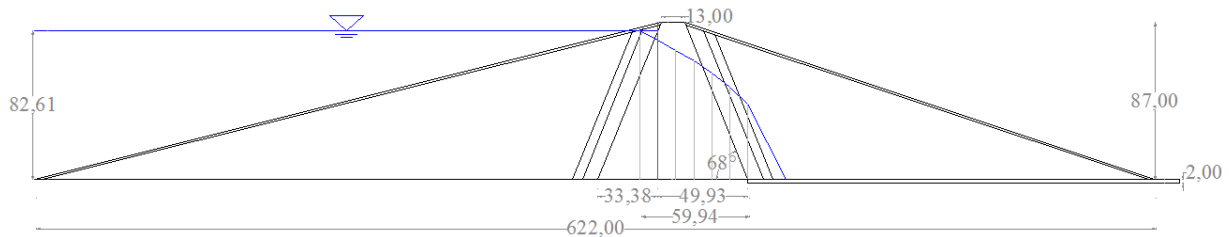
#### 1. Stabilitas terhadap aliran filtrasi

#### a. Formasi garis depresi

Formasi garis depresi dihitung menggunakan metode *Cassagrande* untuk mendapatkan koordinat parabola dasar pembentuk garis depresi. Titik-titik koordinat parabola tersebut dihubungkan dan digabungkan dengan skema penampang melintang bendungan urugan rencana sehingga membentuk skema formasi garis depresi pada bendungan dengan inti vertikal.



Gambar 2. Koordinat parabola

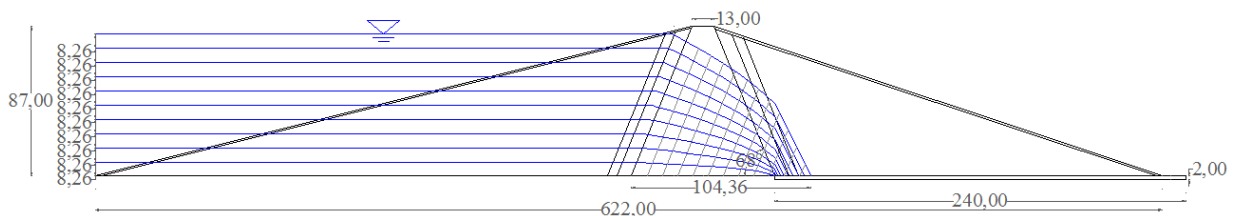


Gambar 3. Skema formasi garis depresi pada bendungan inti vertikal

#### b. Jaringan trayektori

Jaringan trayektori pada tubuh bendungan digambar dengan metode grafis *Forchheimer*.

Jaringan trayektori rencana terdiri dari garis trayektori ( $N_f$ ) sebanyak 10 garis, garis *equipotensial* ( $N_p$ ) sebanyak 11 garis.



Gambar 4. Jaringan trayektori aliran filtrasi

#### c. Kapasitas aliran filtrasi

Kapasitas aliran filtrasi pada tubuh bendungan dihitung berdasarkan jaringan trayektori aliran filtrasi, sehingga diperoleh kapasitas aliran filtrasi ( $Q_f$ ) sebesar  $11,88 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{det} <$

$2\% \times Q_{\text{inflow maks}}$  yaitu  $11,80 \text{ m}^3/\text{det}$  (aman).

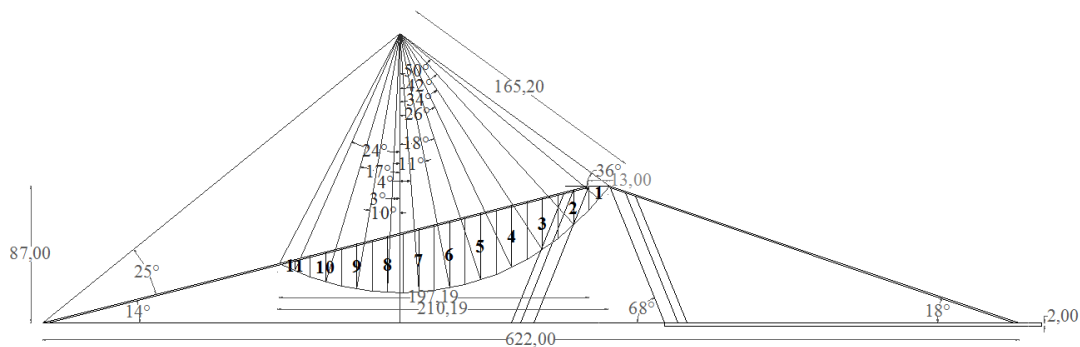
#### 2. Stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan

Stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan dihitung menggunakan metode

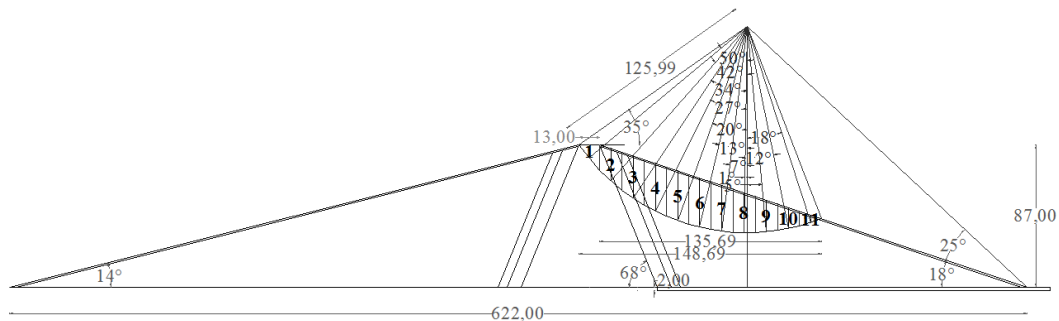
*Bishop* dengan syarat faktor keamanan ( $F_s$ ) > 1,2. Stabilitas longsor ditinjau dalam tiga kondisi, yaitu pada saat bendungan baru selesai dibangun (tinjau lereng hulu dan lereng hilir), saat bendungan mencapai elevasi penuh (tinjau lereng hulu), pada saat bendungan mengalami penurunan air mendadak (*rapid drawdown*) (tinjau lereng hilir).

- a. Pada saat bendungan baru selesai dibangun (tinjau lereng hulu dan lereng hilir)

Stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan urugan pada kondisi bendungan baru selesai dibangun yang ditinjau pada lereng hulu diperoleh angka keamanan ( $F_s$ ) sebesar 4,34 > 1,2 dan yang ditinjau pada lereng hilir diperoleh angka keamanan ( $F_s$ ) sebesar 2,99 > 1,2. Angka keamanan yang lebih dari atau sama dengan 1,2 masuk dalam kategori aman.



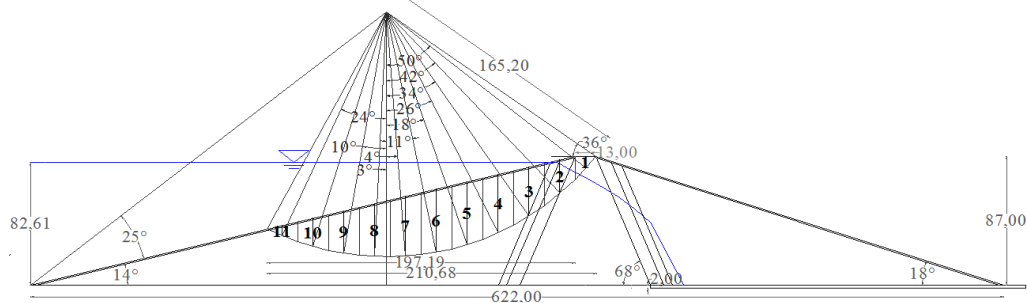
**Gambar 5.** Sketsa stabilitas longsor pada lereng bendungan saat bendungan baru selesai dibangun tinjau lereng hulu



**Gambar 6.** Sketsa stabilitas longsor pada lereng bendungan saat bendungan baru selesai dibangun tinjau lereng hilir

- b. Pada saat muka air bendungan mencapai elevasi penuh (tinjau lereng hilir)  
Stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan urugan pada kondisi muka air mencapai elevasi muka air penuh

yang ditinjau pada lereng hulu diperoleh angka keamanan ( $F_s$ ) sebesar 2,13 > 1,2. Angka keamanan lebih dari atau sama dengan 1,2 masuk dalam kategori aman.



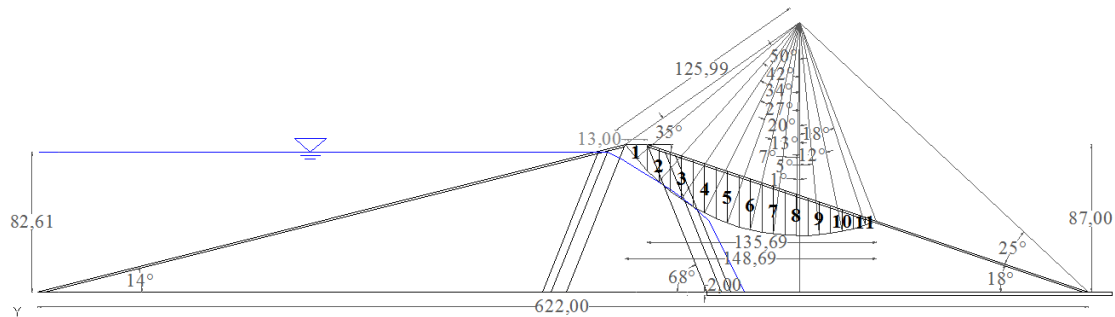
**Gambar 7.** Sketsa stabilitas longsor pada lereng bendungan saat bendungan mencapai elevasi muka air penuh



- c. Pada saat bendungan mengalami penurunan air mendadak (tinjau lereng hulu)

Stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan urugan pada kondisi muka

air mencapai elevasi muka air penuh yang ditinjau pada lereng hulu diperoleh angka keamanan ( $F_s$ ) sebesar  $3,82 > 1,2$ . Angka keamanan lebih dari atau sama dengan 1,2 masuk dalam kategori aman.



**Gambar 8.** Sketsa stabilitas longsor pada lereng bendungan saat bendungan mengalami penurunan air mendadak

### 3. Stabilitas terhadap *boiling* dan *piping*

Agar tubuh bendungan aman terhadap *boiling* dan *piping* harus memenuhi syarat yaitu kecepatan rembesan ( $v$ ) < kecepatan kritis ( $c$ ), dan hasil perhitungan kecepatan rembesan ( $v$ ) adalah  $6,44 \times 10^{-5}$  m/det < kecepatan kritis ( $c$ ) 0,06 m/det, maka stabilitas tubuh bendungan terhadap *boiling* dan *piping* dinyatakan aman.

## PENUTUP

### Kesimpulan

Bendungan urugan direncanakan dengan tipe urugan batu dengan inti kedap air tegak. Tujuan pembangunan adalah untuk memenuhi kebutuhan air irigasi dan air baku, sehingga berdasarkan hasil analisis diperoleh :

#### 1. Dimensi tubuh bendungan

Tinggi bendungan 87 meter, lebar mercu bendungan 13 meter, panjang bendungan 800,93 meter, kemiringan lereng hulu 1V:4H, kemiringan lereng hilir 1V:3H, tebal *riprap* 100 cm, tebal lapisan filter kasar 500 cm, tebal lapisan filter halus 800 cm, serta drainase horizontal dengan kedalaman 2 meter dan panjang 240 meter.

#### 2. Stabilitas tubuh bendungan

Stabilitas pada tubuh bendungan ditinjau terhadap terhadap aliran filtrasi dengan kapasitas aliran ( $Q_f$ )  $11,88 \times 10^{-3}$  m<sup>3</sup>/det < 2% x  $Q_{inflow\ maks}$  yaitu 11,80 m<sup>3</sup>/det (aman), stabilitas longsor pada lereng tubuh bendungan yang dihitung berdasarkan berbagai kondisi, antara lain pada saat bendungan baru selesai dibangun sisi hulu

dengan angka keamanan ( $F_s$ )  $4,34 > 1,2$  (aman), pada saat bendungan baru selesai dibangun sisi hilir dengan angka keamanan ( $F_s$ )  $2,99 > 1,2$  (aman), pada saat bendungan mencapai elevasi penuh (tinjau lereng hilir) dengan angka keamanan ( $F_s$ )  $2,13 > 1,2$  (aman), pada saat bendungan mengalami penurunan air mendadak (tinjau lereng hulu) dengan angka keamanan ( $F_s$ )  $3,82 > 1,2$  (aman), serta stabilitas terhadap *boiling* dan *piping* dengan kecepatan rembesan ( $v$ ) adalah  $6,44 \times 10^{-5}$  m/det < kecepatan kritis ( $c$ ) 0,06 m/det (aman).

### Saran

Mengingat terdapat keterbatasan data perencanaan serta banyak metode yang dapat digunakan dalam analisis dimensi tubuh bendungan dan stabilitas tubuh bendungan, maka diperlukan penelitian lanjutan sebagai pembanding dengan tujuan untuk mendapatkan desain alternatif lain yang lebih efektif dan efisien.

## DAFTAR PUSTAKA

- Anonim. (2003). *Pedoman Kriteria Umum Desain Bendungan*. Departemen Pemukiman dan Prasarana Wilayah Direktorat Jenderal Sumber Daya Air Komisi Keamanan Bendungan.
- Masrevaniah, A. (2010). *Konstruksi Bendungan Urugan Volume I*. CV. Asrori Malang, Malang.
- Soedarmo, G.D., dan Purnomo, S.J.E. (1997). *Mekanika Tanah 2*. Kanisius, Malang.



- Soedibyo. (2003). *Teknik Bendungan*. Pradnya  
Paramita, Jakarta.
- Soemarno, C.D. (1987). *Hidrologi Teknik*.  
Usaha Offset Printing, Surabaya.